(19)日本国特許庁 (JP)

1/08

1/28

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2002-264777 (P2002-264777A)

(43)公開日 平成14年9月18日(2002.9.18)

(51) Int.Cl.7 B 6 0 S

說別記号

FI B60S

テーマコート*(参考) D 3D025

1/08 1/28

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 10 頁)

(21)出願番号

特顧2001-71568(P2001-71568)

(22)出廣日

平成13年3月14日(2001.3.14)

(71)出願人 000144027

株式会社ミツバ

群馬県桐生市広沢町1丁目2681番地

(72)発明者 古沢 透

群馬県桐生市広沢町1丁目2681番地 株式

会社ミツバ内

(72)発明者 川端 克彦

群馬県桐生市広沢町1丁目2681番地 株式

会社ミツバ内

(74)代理人 100102853

弁理士 鷹野 寧

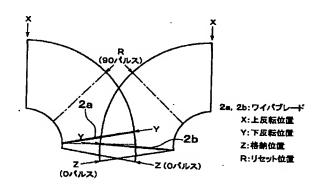
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 対向払拭型ワイパ装置の制御方法

(57)【要約】

【課題】 対向払拭型ワイパ装置において、ブレード位置情報を確実にリセットし、正確な位置情報に基づく安定的なブレード動作制御を実現する。

【解決手段】 それぞれ別個のモータによって駆動される左右のワイパブレード2a,2bを、上反転位置Xと下反転位置Yとの間で対向的に往復払拭動作させる。ワイパブレード2a,2bは、所定位置にて出力される絶対位置信号とに基づいて作成されるブレード位置情報に従って動作制御される。ブレード位置情報は、上反転位置Xと下反転位置Yとの間に設定されたリセット位置Rにて出力される絶対位置信号によりリセットされる。ブレード位置情報は、ワイパブレード2a,2bが下反転位置まで戻れない事態となっても、リセット位置Rにてリセットされる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 それぞれ別個のモータによって駆動される左右のワイパブレードを有し、前記ワイパブレードが上反転位置と下反転位置との間で往復払拭動作を行う対向払拭型ワイパ装置の制御方法であって、

前記ワイパブレードは、前記ワイパブレードが所定の位置に存在するとき出力される絶対位置信号と、前記モータの回転に伴って出力される相対位置信号とに基づいて作成される、前記ワイパブレードの現在位置を示す位置情報に従って動作制御され、

前記位置情報は、前記上反転位置と前記下反転位置との間の所定位置に設定されたリセット位置にて出力される絶対位置信号によりリセットされることを特徴とする対向払拭型ワイバ装置の制御方法。

【請求項2】 請求項1記載の対向払拭型ワイバ装置の制御方法において、前記各ワイパブレードは下反転位置において上下に重合する形式のものであって、前記リセット位置を各ワイパブレードの重合範囲外に設定したことを特徴とする対向払拭型ワイバ装置の制御方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、車両用ワイバ装置の制御技術に関し、特に、対向払拭型のワイバ装置に適用して有効な技術に関するものである。

[0002]

【従来の技術】フロントガラスの大型化に伴う払拭面積増大や横方向の視界向上のため、フロントガラスの左右両端側にワイパアームの回転中心を配し、フロントガラスの両サイドから中央に向かってワイパブレード(以下、適宜ブレードと略記する)が作動するいわゆる対向 30 払拭型のワイバ装置が採用されてきている。

【0003】この種の対向払拭型のワイバ装置としては、従来より、車両中央部に1個のワイバ駆動用のモータを配置し、リンク機構を介して左右のワイパブレードを対向作動させる構成のものが知られている。しかしながら、ブレードを1個のモータで駆動しようとすると、ほぼ車両の全幅に等しい駆動機構を要し、機構が大がかりとなり、かつその重量も大きくなるという問題がある。そこで、左右のブレードをそれぞれ別個にモータ駆動し、装置の小型化、軽量化を図る方式が検討され、実 40用化が図られている。

【0004】ところが、左右のブレードを別個のモータにて駆動すると、モータ特性の違いや負荷変動によるモータ速度の変化により両ブレードの動きが同期しなくなるおそれがある。かかる非同期状態が生じると、左右のブレードの動きがバラバラとなり、ブレード同士が干渉してしまうという問題が生じる。そこで、このような問題を解決すべく、特開平11-301409号公報には、他方のブレードの位置角度を見ながらモータを個別に制御してブレードをスムーズに駆動させる方式が提供

されている。そとでは、予め左右のブレード間の目標角度差が設定され、他方のブレードの位置角度を参照しつつ目標角度差と実測角度差との差が小さくなるように左右のモータが個別に制御される。

【0005】ところで、このような対向払拭型のワイバ 装置では、装置作動時にはブレードは下反転位置と上反 転位置との間で往復払拭動作を行う一方、装置停止時に は下反転位置の下方に設定された格納位置にて停止す る。上下反転位置と格納位置では、ブレードがその位置 に来た旨を示す絶対位置信号が出力され、ブレードがそ れらの位置にあることが把握できるようになっている。 また、モータからは、その回転に伴ってパルス信号が出 力されており、絶対位置信号の入力後に取得したパルス 数を預算することにより、ブレードの現在位置(位置角 度)を示す位置情報が作成される。そして、この位置情 報に基づき実測角度差が算出され、前述のように両ブレードの角度差が目標角度差に収束するよう動作制御が行 われる。

【0006】 この場合、位置情報がノイズ等の外乱によって不正確となる場合も想定され、かかる場合、位置情報のずれに伴いブレードの払拭位置にもずれが生じる。例えば、パルス飛びなどが生じると、実際のブレード位置よりも遅れた位置が位置情報として認識されることとなり、上下反転位置にてロック状態となるおそれがある。すなわち、既にブレードは反転位置に到達しているにもかかわらず、制御側では未達と判断し、さらにモータを駆動しようとするため、モータがロック状態となる可能性がある。

【0007】そこで、情報が常に正確な状態で維持されるように、ブレードの位置情報は、1払拭助作毎に所定位置にて適宜リセットされている。そして、このリセット助作は、通常、下反転位置において行われており、位置情報は下反転位置おける絶対位置信号を基準として作成される。つまり、下反転位置信号入力後のバルス信号を積算して位置情報が形成され、往復の払拭助作を終えて再び下反転位置にブレードが戻り下反転位置信号が得られると、そこで位置情報がリセットされ、また新たに位置情報作成が開始される。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、フロントガラス上に雪だまりや異物があったり、機構的原因によりブレード動作がロックするなどして、ブレードが下反転位置まで戻れないおそれもある。このとき、前述のように下反転位置を位置情報のリセット位置として設定すると、位置情報がリセットできず、正しい位置情報が得られずブレード動作が不安定となるという問題があった。

超を解決すべく、行用平11-301409号公報に 【0009】本発明の目的は、対向払拭型ワイパ装置には、他方のブレードの位置角度を見ながらモータを個別 おいて、ブレード位置情報を、着雪等の影響を受けることは制御してブレードをスムーズに駆動させる方式が提案 50 となく確実にリセットし、正確な位置情報に基づく安定

的なブレード動作制御を実現することにある。 [0010]

【課題を解決するための手段】本発明の対向払拭型ワイ パ装置の制御方法は、それぞれ別個のモータによって駆 動される左右のワイパブレードを有し、前記ワイパブレ ードが上反転位置と下反転位置との間で往復払拭動作を 行う対向払拭型ワイバ装置の制御方法であって、前記ワ イパブレードは、前記ワイパブレードが所定の位置に存 在するとき出力される絶対位置信号と、前記モータの回 転に伴って出力される相対位置信号とに基づいて作成さ れる、前記ワイパブレードの現在位置を示す位置情報に 従って動作制御され、前記位置情報は、前記上反転位置 と前記下反転位置との間の所定位置に設定されたリセッ ト位置にて出力される絶対位置信号によりリセットされ ることを特徴とする。

【0011】本発明によれば、ブレード位置情報が、上 下反転位置の中間にて常に更正されるので、着雪等によ りブレードが下反転位置まで戻れない事態となっても、 位置情報のリセットを行うことができる。従って、位置 情報のずれが防止でき、正確な位置情報に基づいてブレ 20 ードの動作制御を行うことが可能となる。

【0012】また、各ワイパブレードが下反転位置にお いて上下に重合する形式の対向払拭型ワイバ装置の制御 方法において、前記リセット位置を各ワイパブレードの 重合範囲外に設定しても良い。これにより、ブレード位 置情報にずれが生じた場合でも、各ワイパブレードの重 合範囲外でリセットされるため、リセット前にワイパブ レード同士が干渉してしまうということも防止できる。 [0013]

に基づいて詳細に説明する。図1は、対向払拭型ワイバ 装置における駆動系ならびに制御系の概略を示す説明図 である。

【0014】図1において、符号1は本発明によるワイ パ制御方法を適用したワイバ装置である。当該ワイバ装 置1は、運転者側(以下、DR側と略記する)と助手席 側(以下、AS側と略記する)を対向配置しDR側ワイ パブレード2aとAS側ワイパーブレード2b(以下、 ブレード2 a , 2 b と略記する)を下反転位置において 上下に重合させたいわゆる対向払拭型の構成となってい 40 る。このワイパ装置1では、DR側とAS側にそれぞれ DR側モータ3 a とAS側モータ3 b (以下、モータ3 a,3 bと略す) が別個に設けられている。

【0015】モータ3a,3bはモータユニット12 a,12bに収容されており、ユニット内に設けられた センサにより相対位置信号や絶対位置信号が出力され る。すなわち、モータユニット12a, 12bからは、 モータの回転に伴って発生するパルス信号からなる相対 位置信号と、ブレード2a,2bが下反転位置に来たと

の信号は、ワイバ駆動制御装置10に送出され、それに 基づき各ブレード2 a ,2 b の位置情報(位置角度)が 算出され、モータ3 a、3 bが各々別個に制御されるよ うになっている。なお、符号における「a,b」は、そ れぞれDR側とAS側に関連する部材や部分であること を示している。

【0016】ブレード2a,2bには、図示しないブレ ードラバー部材が取り付けられている。そして、とのブ レードラバー部材を車両のフロントガラス上に密着させ て移動させることにより、図1に2点鎖線にて示した払 拭領域4 a ,4 b に存在する水滴等が払拭される。ま た、ブレード2 a ,2 bは駆動系32 a , 32 bによっ て駆動される。駆動系32a、32bは、駆動源として のモータ3a,3bと、クランクアーム9a,9b、連 結ロッド8a,8b、駆動レバー7a,7bおよびワイパ アーム6a,6bからなるリンク機構から構成されてい る。

【0017】ブレード2a,2bは、ワイバ軸5a,5b の先端に固定されるワイパアーム6 a,6 b に支持され ており、左右に揺動運動を行うようになっている。ま た、ワイパ軸5 a ,5 bの他端には駆動レバー7 a ,7 b が配設されている。さらに、駆動レバー7 a,7 bの端 部には連結ロッド8a,8bが取り付けられている。こ の連結ロッド8a,8bの他端側は、モータ3a,3bに よって回転されるクランクアーム9a,9bの先端部に 接続されている。モータ3a,3bが回転すると、クラ ンクアーム9a,9bが回転し、この動きが連結ロッド 8a,8bを介して駆動レバー7a,7bへと伝達され る。そして、モータ3 a ,3 bの回転運動がワイパアー 【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態を図面 30 ム 6 a , 6 b の揺動運動に変換される。すなわち、ブレ ード2a, 2bが駆動系32a, 32bによって駆動さ

> 【0018】図2は、駆動系32a, 32bにおけるリ ンク機構の構成を示す説明図である。また、図3はブレ ードの動作特性を示す説明図であり、横軸はクランクア ーム回転角度、縦軸はワイパアームの角速度を示してい る。なお、図2、3ではDR側を例に採って説明してい るが、AS側も同様の構成となっている。

【0019】図2に示すように、ワイバ装置1では、モ ータ3aによって駆動されるクランクアーム9aがA→ B→Cと180度回転移動することにより、連結ロッド 8aがA'→B'→C'と移動する。これに伴い、駆動 レバー7aもワイパ軸5aを中心に揺動し、ワイパアー ム6aが格納位置Zから上反転位置Xまで移動し、ブレ ード2 a の往路動作が行われる。一方、当該ワイバ装置 1では、ワイパアーム6aの揺動運動は、モータ3aの 正逆転によって行われる。 図2のようなリンク構成で は、クランクアーム9 a を 3 6 0 度回転させて揺動運動 を得ることも可能であるが、ここではモータ3aの逆転 きに発せられる絶対位置信号が出力されている。これら 50 により、クランクアーム9aをC→B→Eと回転移動さ

せ復路動作を行わせている。

【0020】払拭動作を継続させる場合には、復路動作にてクランクアーム9aをE点にて停止させ、そこを下反転位置Yとする。そして、クランクアーム9aはE点から再び往路方向(正転方向)に駆動され、下反転位置Yから往路動作が開始される。これらの反転動作は、モータ3aを電気的に逆転制御することによって行われる。また、ワイパスイッチがOFFされ払拭動作を停止させる場合には、復路においてクランクアーム9aをE点で停止させずA点まで駆動する。これにより、ワイパフーム6aおよびブレード2aは格納位置Zまで駆動され停止状態となる。

【0021】このようなリンク機構により駆動されるブレード2aは、図3に示すように、その角速度はA点からC点まで略正弦曲線を描いて変化する。なお、図中180度以降の点線は、クランクアーム9aを逆転させずに1回転させた場合の角速度変化を示している。図3からわかるように、ブレード2aの角速度は、B点を過ぎた後徐々に低下し、リンク上の死点に当たるC点に至りゼロとなる。すなわち、ブレード2aは上反転位置Xに20向かって制動がかかり、上反転位置Xではリンクが伸びきり停止状態となった後モータ3aが逆転され、復路の払拭動作が行われる。従って、上反転位置Xでは、機械的な停止作用が働き反転動作が行われることになる。

【0022】 これに対し下反転位置Yでは、図3からわかるように、対応するE点においては角速度はゼロにはなっていない。当該ワイパ装置1では、このE点にてモータ3aを電気的に反転させて往路払拭動作へと切り換えており、クランクアーム9aはE点にて急激な制動を受ける。従って、ブレード2aやワイパアーム6a、クランクアーム9a等の慣性が作用し、ブレード2aをスムーズに反転させることが上反転位置Xよりも難しくなるが、本実施の形態では、モータ3aはそれを緩和するように逆転制御される。

【0023】モータ3a,3bは、それぞれ別個に設けられた駆動回路によって駆動される。この駆動回路はワイパ駆動制御装置10内に格納されており、CPU11により制御される。ワイパ駆動制御装置10は、CPU11により制御される。ワイパ駆動制御装置10は、CPU11により制御される。ワイパ駆動制御装置10は、CPU11により制御される。マイパ駆動制御装置10は、CPU11により制御される。図5は、ロ27の関係およびホールIC2では接続されたマイクロコンピュータと、その周辺回路に対して90に接続されたマイクロコンピュータと、その周辺回路に対して90とから構成される。そして、各モータユニット12a,12bからの信号を処理し、各モータ3a,3bに対した2個(27A,27B)設けるよりによりでは、2個(27A,27B)設けるよりによりでは、2個(27A,27B)設けるよりによりでは、20029】ホール1C2では、2個(27A,27B)設けるよりによりによりに対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対して90に対した90に対して90に対して90に対した90に対して90に対して90に対した90に対した90に対した90に対した90に対して90に対して90に対した90に対しを90に対した90に対しを90に対した90に対した90に対した90に対した90に対した90に対した90に対した90に対した90に対した90に対した90に対し

【0024】図4は、モータユニット12aの構成を示す説明図である。なお、モータユニット12aはDR側の装置であるが、その内部の部材、部品等の符号には添字「a」を付さずに示す。また、モータユニット12bも図4と同様の構成となっていることは言うまでもない。

【0025】モータユニット12aは、モータ3aとギアボックス13とから構成され、モータ3aのモータ軸14の回転がギアボックス13内にて減速され、出力軸15に出力される。モータ軸14は、有底筒状のヨーク16に回動自在に軸承され、コイルが巻装されたアーマチュアコア17およびコンミテータ18が取り付けられ

6

チュアコア17およびコンミテータ18が取り付けられている。ヨーク16の内面には複数の永久磁石19が固定されている。また、コンミテータ18には、給電用のブラシ20が摺接している。

【0026】ヨーク16の開口側端縁部には、ギアボッ クス13のケースフレーム21が取り付けられている。 モータ軸14の先端部は、ヨーク16から突出してケー スフレーム21内に収納される。モータ軸14の先端部 には、ウォーム22が形成されており、このウォーム2 2には、ケースフレーム21に回動自在に支持されたウ ォーム歯車23が噛合している。このウォーム歯車23 には、その同軸上に小径の第1ギア24が一体的に設け られている。第1ギア24には、大径の第2ギア25が 噛合されている。第2ギア25には、ケースフレーム2 1 に回動自在に軸承される出力軸 1 5 が一体に取り付け られている。なお、図示されないが、モータ軸14には 前記ウォーム22に隣接してそのねじ方向とは逆向きの もう1つのウォームが形成されており、ウォーム歯車2 3、第1ギア24と同様の減速部材により第2ギア25 に動力伝達されるようになっている。

【0027】モータ3 aの駆動力は、ウォーム22、ウォーム歯車23、第1ギア24、第2ギア25を経て減速された状態で出力軸15に出力される。出力軸15には、クランクアーム9 aが取り付けられている。そして、モータ3 aの回転により出力軸15を介してクランクアーム9 aが駆動され、前述のようにワイバアーム6 aが作動する。

【0028】また、モータ軸14には、多極着磁マグネット26(以下、マグネット26と略記する)が取り付けられている。これに対しケースフレーム21内には、マグネット26の外周部と対向するように相対位置検出用ホールIC27(以下、ホールIC27と略記する)が設けられている。図5は、マグネット26とホールIC27の関係およびホールIC27の出力信号(モータパルス)を示す説明図である。

【0029】ホールIC27は、図5に示すように、モータ軸14の中心に対して90度の角度差を持った位置に2個(27A,27B)設けられている。当該モータ3aでは、マグネット26は6極に着磁されており、モータ軸14が1回転すると各ホールIC27からは6周期分のパルス出力が得られるようになっている。また、ホールIC27A,27Bからは、図5の右側に示すように、その位相が1/4周期ずれたパルス信号が出力される。従って、ホールIC27A,27Bからのパルスの出現タイミングを検出することにより、モータ軸14

の回転方向が判別でき、これによりワイパ動作の往路/ 復路の判別を行うことができる。

【0030】さらに、ホールIC27A、27Bの何れか一方のパルス出力の周期からモータ軸14の回転速度を検出することができる。モータ軸14の回転数とブレード2aの速度との間には、減速比むよびリンク動作比に基づく相関関係が存在してむり、モータパルス周期からブレード2aの速度を知ることができる。当該ワイパ装置1では、ブレード2a、2bの位置角度(パルス数)ごとの目標速度を示す速度マップとして、モータパルスの周期マップがROMに格納されており、これに基づきブレード速度制御が行われる。

【0031】一方、第2ギア25の底面には、絶対位置検出用マグネット28(以下、マグネット28と略記する)が取り付けられている。また、ケースフレーム21にはプリント基板29が取り付けられ、その上には、絶対位置検出用マグネット28と対向するように絶対位置検出用ホールIC30(以下、ホールIC30と略記する)が配設されている。マグネット28は、第2ギア25の底面上に2個設けられており、ブレード2aがリセ20ット位置Rと格納位置Zの各位置に来たとき、ホールIC30と対向するようになっている。第2ギア25は、前述のようにクランクアーム9aが取り付けられ、ブレード2aを往復動させるため180度回転する。そして、第2ギア25が回転し、ブレード2aが各位置に来るとホールIC30とマグネット28が対向し、バルス信号が出力される。

【0032】そして、ホールIC27、30からのバルス出力は、ワイバ駆動制御装置10に送られ、CPU11はホールIC30からのバルス出力を絶対位置信号として用いてブレード2aの位置を認識する。また、ホールIC27からのバルス信号は、ブレード2aの相対位置信号として用いられ、絶対位置信号が得られた後のバルス数をカウントすることにより、CPU11はブレード2aの現在位置を認識する。

【0033】すなわち、モータ軸14の回転数と出力軸15の回転数は、減速比に基づく一定関係にあることから、ホールIC27からのパルス数によって出力軸15の回転角度を算出することができる。一方、出力軸15の回転角度とブレード2aの移動角度は、図2に示した40リンク機構に基づき一定の相関関係を有している。従って、ホールIC27からのパルス数を積算することでブレード2aの移動角度を知ることができる。そこで、ワイパ駆動制御装置10は、ホールIC30からの各位置を示す絶対位置信号と、ホールIC27からのパルス数の組み合わせによって、ブレード2aの現在位置を示すブレード位置情報(以下、適宜位置情報と略記する)を作成する。本実施の形態では、格納位置Zの絶対位置信号を基準としてパルス数がカウントされて位置情報が作成されると共に、ブレード2a,2bがリセット位置R50

に来たとき、位置情報が更正(リセット)される。 【0034】 このようにしてワイパ駆動制御装置 10はブレード2a、2bの現在位置を認識してブレード位置情報を作成すると共に、そのデータに基づいてモータ3a、3bを制御する。この場合、CPU11では、相対位置信号のパルス累積数をそのまま位置角度として取り扱い、パルス数に基づいて以下の処理を行っている。 但し、パルス数とブレード2a、2bの位置角度θa,θb (deg)との関係を予めマップ等によってROMに格納しておき、角度 (deq) によって以下の処理を行っても

【0035】CPU11では、まず第1に、ブレード2 a,2bの位置情報から、DR側,AS側のそれぞれの立 場で見た両ブレード2 a , 2 b間の実際の角度差を算出 する。この場合、DR側,AS側のそれぞれの立場で見 た実測角度差とは、例えばDR側では、DR側ブレード 2 a の位置角度を基準としてA S 側ブレード 2 b の位置 角度との差を求めることによって得られる角度差(パル ス数差)の絶対値である。つまり、例えばDR側が「1 0」パルスの位置角度にあるときAS側が「4」パルス の位置角度である場合、DR側の位置角度からAS側の 位置角度を減じて「6」(10-4)となる。一方、と れをAS側から見ると、AS側ブレード2bの位置角度 を基準として、AS側の位置角度からDR側の位置角度 を減じて「6」(4-10=-6の絶対値)となる。 【0036】次に、CPU11は、現在の位置角度にお ける両ブレード2 a , 2 b 間の位置角度差の目標値であ る目標角度差と先に求めた実測角度差とを比較して、現 時点における実測角度差と目標角度差との差を示す角度 差情報を算出する。ことで、比較対象となる目標角度差 は、ROMに予め格納されたDR側目標角度差マップ3 laとAS側目標角度差マップ31bからそれぞれ読み 出される。図6にこれらの構成を示す。図6(a)はD R側の位置角度を基準とした目標角度差を示すDR側目 標角度差マップ31aであり、図6(b)はAS側の位 置角度を基準とした目標角度差を示すAS側目標角度差 マップ31bである。

【0037】図6(a)のDR側目標角度差マップ31 aを見ると、例えばDR側の位置角度が「10」パルスであるときAS側の位置角度目標は「4」パルスであり、両者の間の目標角度差は「6」であることがわかる。従って、例えば「DR=10,AS=7」で実測角度差「3」との位置情報が得られている場合は、目標角度差に対して「3」(6-3)というDR側角度差情報を算出する。これは、先行するDR側から見てAS側が目標位置角度よりも「3」パルス分進んでいる(近付いている)状態を表している。

【0038】 これに対し図6(b)のAS側目標角度差マップ31bでは、前記の例の場合(「DR=10,A 50 S=7」)、AS側の位置角度が「7」パルスのときD

10

R側の位置角度目標は「32」パルスであり、両者の間 の目標角度差は「25」となる。これに対して、先の例 では実測角度差は「3」(7-10)であり、目標角度 差に対して「22」(25-3))というAS側角度差 情報を算出する。とれは、追従するAS側から見てDR 側が目標位置角度よりも「22」バルス分遅れている (近付いている) 状態を表している。

【0039】また、当該ワイバ装置1では、上反転位置 Xを境に先行側と追従側が逆転する。すなわち、復路に おいてはA.S側がDR側に先行することになる。モータ 3 a, 3 b では、格納位置 Z の絶対位置信号出力後に相 対位置信号のバルス累積数が「160」となったとき上 反転位置Xとなるように設定されている。そして、復路 では相対位置信号入力ごとにパルス数を「160」から 減算して位置角度を算出する。各目標角度差マップ31 a,31bでは、目標角度差が絶対値で示されており、 先行と追従の違いはあるが、復路においても当該マップ にてブレード2a, 2bの位置制御ができるようになっ ている。なお、図6のマップはあくまでも一例であり、 マップ形態やその中の数値が図6のものに限定されない 20 ととは言うまでもない。

【0040】このように、ワイバ駆動制御装置10で は、DR側とAS側のそれぞれに相手方との対応を有す るマップを個々に持たせ、移動速度の異なるブレード2 a,2bを自らの位置角度のみならず他方の位置角度を も勘案して制御する。そして、何れか一方の側にモータ 3 a または3 b からのパルスが入力されると両モータ3 a,3bの制御が開始される。

【0041】一方、CPU11ではさらに、得られた角 度差情報に基づいて各モータ3 a ,3 b の出力を算出、 決定する。ここでは、先の角度差情報により、目標角度 差と実測角度差との間の差が小さくなるような各モータ 3 a , 3 b の出力をそれぞれ算出し、それをモータ駆動 出力としてモータユニット12a,12bに送出する。 【0042】すなわち、CPU11では、先の例によれ ば、DR側角度差情報として「3」という値を取得し、 これに基づいて以後のDR側モータ3aの出力を算出す る。との場合、取得した角度差情報からAS側が目標値 よりも「3」パルス分近付いていることが認識され、こ の認識に従い、位置角度差を広げて目標値に近付けるペ 40 逐次両方のモータ3a,3bの出力を可変できるため目 くDR側について現在よりも高い出力(回転数)が算出 される。そして、との出力を実現するようにDR側のモ **ータユニット12aに制御信号が送出される。**

【0043】また、AS側については、先の例によれ ば、AS側角度差情報として「22」という値を取得 し、これに基づいて以後のAS側モータ3bの出力を算 出する。との場合、取得した角度差情報からDR側が目 標値よりも「22」パルス分近付いていることが認識さ れ、との認識に従い、位置角度差を広げて目標値に近付 けるべくAS側について現在よりも低い出力(回転数)

が算出される。そして、この出力を実現するようにAS 側のモータユニット12bに制御信号が送出される。

【0044】なお、図6によれば、DR側とAS側は4 パルス目までは同時に駆動され、その後、5パルス目以 降ではDR側はそのまま駆動されるが、AS側はDR側 が32パルスとなるまで4パルスの状態で待機する。つ まり、DR側を32パルスの位置角度まで先行させ、ブ レード2a, 2b間に32パルス分(約32度)の距離 を持たせる。従って、前述の例(「DR=10,AS= 7」)では、DR側に対してAS側が進みすぎているこ とになり、AS側はパルス7の位置角度にて停止し、D R側の進行を待つととになる。

【0045】次に、DR側が32パルスの位置角度に至 ると、AS側は27パルスの位置角度まで駆動される。 つまり、DR側が5~31パルスの間停止状態にあった AS側は、DR側が32パルスとなるとき再始動し、一 気に27パルスの位置角度まで移動し両者の間の位置角 度差は「5」とされる。その後、DR側が37パルスま ではAS側は27パルスの位置にとどまり、DR側が3 8パルスとなると1パルス分進行して28パルスの位置 に移動する。

【0046】さらに、図6(b)からわかるように、D R側が44パルスの位置に至るとAS側は1パルス進ん で29パルスの位置へ移動し、DR側が50パルスとな ると30パルスの位置に移動する。つまり、DR側のパ ルスが「39→43」あるいは「45→49」と積算さ れる間、AS側はそれぞれ「28」、「29」パルスの 位置で保持される。

【0047】とのように、ワイバ駆動制御装置10は、 30 ブレード2 a,2 b間の実測角度差が目標角度差に近付 くように各モータ3 a,3 bを独自に制御する。すなわ ち、両ブレード2a,2bの位置角度差が目標よりも小 さくなったとき(近付いたとき)は、前述の例のように 先行側の出力を上げ、追従側の出力を下げて目標位置角 度との差を縮めるようにする。また、位置角度差が目標 よりも大きくなったとき(離れたとき)は、先行側の出 力を下げ、追従側の出力を上げ目標位置角度との差を縮 める。このため、外力負荷変動等によりブレード2a, 2 b の位置角度差に変動が生じても、その変動に対して 標角度差マップに示された目標位置角度差に速やかに収 束される。従って、ブレード2 a ,2 b の位置角度差の バラツキを抑えることが可能となる。

【0048】また、ワイバ駆動制御装置10では、目標 角度差による制御に加えてブレード2 a,2 bのフィー ドバック速度制御も行っている。との速度制御は、ホー ルIC27A、27Bの何れか一方のパルス出力の周期 を用い、予め定めた速度目標値に基づいてモータ3a. 3bをPWM (Pulse Width Modulation) 制御すること 50 により行われる。本実施の形態では、ホールIC27A

からのパルス信号によりブレード2aの速度を検出し、 前述のようにこれを周期マップと比較することにより、 ブレード2a, 2bが位置角度に応じた目標速度となる ように制御している。

【0049】なお、当該ワイバ装置1では、このブレード速度制御ならびに前述の位置角度角度制御について、いわゆるPID制御を採用している。このPID制御では、モータバルス周期と目標周期の差に対して、P項(比例項)、I項(積分項)、D項(微分項)を設け、それぞれに所定のゲイン係数を乗じてモータのdutyを設 10定している。これにより、周期差に基づく比例制御単独の場合に比して、目標値近傍における残留偏差を減じると共に(I項)、周期変化の傾向から追従応答性を判断して制御を行うので(D項)、制御性の向上を図ることができる。このため、例えば、風圧や積雪等によりブレード速度が変化した場合でも、目標速度を維持すべくモータ3a,3bに適宜指令が発せられ、ブレード速度は負荷変動によらず略一定に保たれる。

【0050】そして、先行側のブレードをPID速度制御すると共に、追従側のブレードに対して、PID速度 20制御に加えて、前述の目標角度差マップ31a,31bに基づいてPID角度差制御を行うことで、より精度の高い動作制御が可能となる。すなわち、PID制御によるブレード速度の安定化に伴い、より正確な角度差制御を行うことができると共に、角度制御自身もPID制御による高精度の制御形態が実現される。

【0051】ところで、従来の対向払拭型のワイバ装置では、下反転位置Yにてブレード位置情報のリセットを行っており、ウィンドガラスの着雪やワイバブレード同士の干渉等があった場合、ブレードが着雪等により下反転位置Yまで戻れない場合には、位置情報のリセットができず制御形態が混乱するおそれがあった。そこで、本発明においては、ブレード位置情報のリセット位置を払拭助作途中の両ブレードの重合範囲外の位置である下反転位置Yと上反転位置Xとの間に設定し、ブレードが下反転位置まで動作しなくとも位置情報のリセットを行えるようにしている。

【0052】図7は本発明を適用した対向払拭型ワイバ 装置におけるリセット位置Rを示す説明図、図8はブレード動作と位置情報との関係を示す説明図であり、

(a) はブレード動作を、(b) は位置情報を示している。なお、図8(b) はパルス積算の概要を示すものであり、実際のパルス数とは異なっている。

【0053】本実施の形態では、リセット位置Rは、図7,8に示すように、復路における下反転位置Yと上反転位置Xのほぼ中間に設定されている。このリセット位置Rは、位置角度では90パルスの位置に相当し、ブレード2a,2bがこの位置に来ると、ホールIC30から絶対位置信号が出力される。一方、ワイパ駆動制御装位置角度が出力される。一方、ワイパ駆動制御装でもない。50でもない。

出現タイミングによりワイパ動作の往路/復路の判別を 行っており、復路動作中にリセット位置Rの絶対位置信 号が入力されると、その時点で位置情報をリセットす

12

【0054】すなわち、格納位置 ZにてワイバスイッチがONされると、ワイバ駆動制御装置 10は、位置情報を0パルスにリセットすると共に、ブレード2a,2b動作に伴い入力される相対位置信号を積算してブレード位置情報を作成する。その後、ブレード2a,2bが上反転位置 Xに至ると位置情報は前述のように「160パルス」となる。そこでワイバ駆動制御装置 10は、モータ3a,3bを反転させ、復路動作に移行させる。復路では位置情報は相対位置信号入力毎に減算され、やがてブレード2a,2bはリセット位置Rに至る。このとき、ワイパ駆動制御装置 10は、ホールIC30から絶対位置信号を取得する。そして、このリセット位置Rの絶対位置信号をリセット信号して用い、位置情報を「90パルス」にリセットする。これにより、たとえ位置情報に狂いを生じていても、この時点で正しい情報に更正される。

【0055】このように本発明の制御方法においては、ブレード位置情報は、復路動作中に下反転位置よりも上方の部位にて常に更正されることになる。従って、着雪等によりブレード2a,2bが下反転位置Yまで戻れない事態となっても、位置情報のリセット行うことができ、位置情報のずれを防止することが可能となる。そしてこれにより、正確な位置情報に基づいてブレードの動作制御を行うことが可能となり、上下反転位置でのオーバーランやロック等のない安定したブレード動作を実現できる。

【0056】本発明は前記実施の形態に限定されるものではなく、その要旨を逸脱しない範囲で種々変更可能であることはいうまでもない。例えば、前述のリセット位置Rの設定位置は前述の例には限られず、リセット位置Rを往路の90パルスの位置に配しても良い。この場合、位置情報は下反転位置からの始動後、上反転位置までの間にリセットされることになる。従って、車両停止時に下反転位置近傍にてブレードが動かされ、位置情報に狂いが生じた場合であっても、リセット位置Rと格納位置Zとの間であれば、イグニッションスイッチがONされたときブレードを上下方向の何れの方向に作動させても位置情報をリセットできる。このため、このような位置ずれが生じても、位置情報を素早く更正でき、正確な位置情報に基づくブレード動作制御が可能となる。

【0057】また、リセット位置Rの個数は1個には限定されず、例えば、往路と復路のそれぞれにリセット位置を設けても良い。さらに、往路と復路でリセット位置Rの位置角度を変えても良い。なお、リセット位置Rの位置角度が90パルスの位置に限定されないのは言うまでもない。

14

【0058】一方、前述の実施の形態では、リセット信 号をマグネットとホール素子を用いて得ているが、それ を光学的あるいは機械的な他のセンサ、スイッチ類によ って得るようにしても良い。例えば、リレープレートを

【0059】なお、本実施の形態においては、絶対位置 検出用のマグネット28を2個用いているが、必要に応 じて増減させることもできる。例えば、第2ギア25の 上反転位置Xや下反転位置Yに対応する部分にもマグネ ット28を設けて、計4カ所の絶対位置検出を行うよう 10 6a,6b ワイパアーム にしても良い。また、リセット位置Rに対応する部分の みにマグネット28を設けて、ここを基準として、上反 転位置Xや下反転位置Y、格納位置Zをパルスの向きと 数とで検出するようにしても良い。

用いてリセット位置の絶対位置信号を得ても良い。

[0060]

【発明の効果】本発明のワイバ装置制御方法によれば、 ブレード位置情報を上反転位置と下反転位置の中間に設 けたリセット位置にてリセットすることにより、着雪等 によりプレードが下反転位置まで戻れない事態となって も、位置情報のリセットを行うことが可能となる。従っ 20 て、正確な位置情報に基づいてブレードの動作制御を行 うことが可能となり、安定したブレード動作を実現でき

【図面の簡単な説明】

【図1】対向払拭型ワイバ装置の構成およびその制御系 の概略を示す説明図である。

【図2】図1のワイバ装置におけるワイバ駆動機構の構 成を示す説明図である。

【図3】ワイパブレードの動作特性を示す説明図であ

【図4】モータユニットの構成を示す説明図である。

【図5】マグネットとホールICの関係およびホールI Cからの出力信号を示す説明図である。

【図6】(a)はDR側の位置角度を基準とした目標角 度差を示すDR側目標角度差マップであり、(b)はA S側の位置角度を基準とした目標角度差を示すA S側目 標角度差マップである。

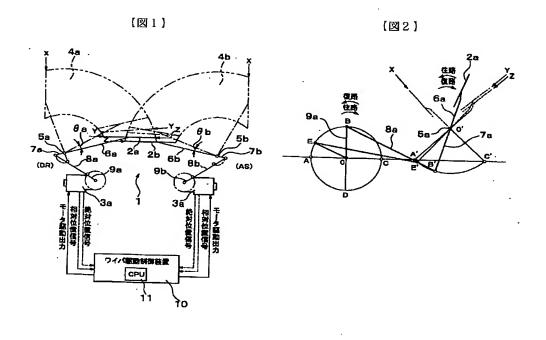
【図7】本発明を適用した対向払拭型ワイバ装置におけ るリセット位置Rを示す説明図である。

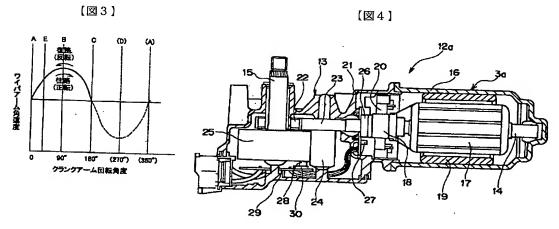
【図8】ブレード動作と位置情報との関係を示す説明図 40 Z であり、(a)はブレード動作を、(b)は位置情報を

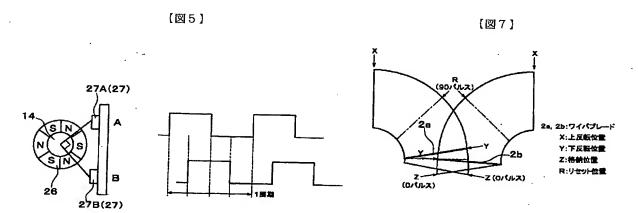
示している。

【符号の説明】

- 1 ワイバ装置
- 2a DR側ワイパブレード
- 2b AS側ワイパーブレード
- 3a DR側モータ
- 3 b AS側モータ
- 4a, 4b 払拭領域
- 5a, 5b ワイパ軸
- - 7a, 7b 駆動レバー
 - 8a,8b 連結ロッド
 - 9a, 9b クランクアーム
 - 10 ワイパ駆動制御装置
 - 1 1 CPU
 - 12a, 12b モータユニット
 - ギアボックス 13
 - 14 モータ軸
 - 15 出力軸
- 16 ヨーク
 - アーマチュアコア 17
 - 18 コンミテータ
 - 19 永久磁石
 - 20 ブラシ
 - 21 ケースフレーム
 - 22 ウォーム
 - 23 ウォーム歯車
 - 24 第1ギア
 - 25 第2ギア
- 30 26 多極着磁マグネット
 - 27 (27A, 27B) 相対位置検出用ホール I C
 - 28 絶対位置検出用マグネット
 - 29 ブリント基板
 - 3.0 絶対位置検出用ホールIC
 - 31a DR側目標角度差マップ
 - 31b AS側目標角度差マップ
 - 32a, 32b 駆動系
 - Х 上反転位置
 - Y 下反転位置
 - 格納位置
 - R リセット位置

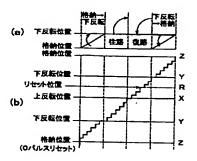






【図6】

【図8】



フロントページの続き

(72)発明者 岩崎 保 群馬県桐生市広沢町1丁目2681番地 株式 会社ミツバ内

(72)発明者 天笠 俊之 群馬県桐生市広沢町1丁目2681番地 株式 会社ミツバ内 Fターム(参考) 3D025 AA02 AB01 AC01 AD02 AE57 AE79 AG02 AG21